## Rapid, low-noise gas sensor of Kelvin probe type - uses probe output signal to measure difference between work functions of probe capacitor plates

Patent number:

DE4224218

**Publication date:** 

1993-04-01

Inventor:

HANRIEDER WOLFGANG DIPL PHYS (DE); MEIXNER

HANS DR (DE)

Applicant:

SIEMENS AG (DE)

Classification:

- international:

G01N27/22

- european:

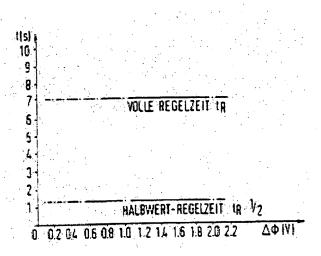
G01N27/00C

Application number: DE19924224218 19920722

Priority number(s): EP19910116727 19910930

## Abstract of DE4224218

A rapid gas sensor, for determining component concns. in a gas mixt., comprises a Kelvin probe, the oscillation of which is affected by the adsorbable compsn. of the gas mixt. to be evaluated. The probe output signal, obtd. by zero adjustment by a voltage supplied from a voltage regulating circuit, is used as a measure of the difference between the work functions of the probe capacitor plates and thus as a measure of the adsorbable compsn., the probe output signal pref. being differentiated by an RC differentiator. ADVANTAGE - The sensor has a short reaction time, operates reliably and is inexpensive to mfr.



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide



**DEUTSCHES** PATENTAMT

P 42 24 218.5 (21) Aktenzeichen: 22. 7.92 Anmeldetag:

1. 4.93 Offenlegungstag:

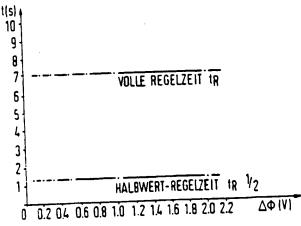
3 Unionspriorität: 3 3 3 30.09.91 EP 91 11 6727.8

(71) Anmelder: Siemens AG, 8000 München, DE (72) Erfinder:

Hanrieder, Wolfgang, Dipl.-Phys., 8047 Karlsfeld, DE; Meixner, Hans, Dr., 8013 Haar, DE

(A) Gassensor zur Bestimmung der Konzentration von Gaskomponenten in einem Gasgemisch

Ein Gassensor zur Bestimmung der Konzentration von Gaskomponenten in einem Gasgemisch, der eine kleine Reaktionszeit aufweist. Als Sensorelement ist eine Kelvin-Sonde vorgesehen, deren Schwingungsverhalten durch die Adsorbatzusammensetzung des zu bewertenden Gasgemisches beeinflußbar ist. Das Ausgangssignal der Kelvin-Sonde, das durch einen Nullabgleich durch eine von einem Spannungs-Regelkreis zugeführte Spannung gewonnen ist, wird als Maß für die Differenz Ф der Austrittsarbeiten der Kondensatorplatten der Kelvin-Sonde und damit mittelbar für die Adsorbatzusammensetzung des Gasgemisches benutzt wird, wobei das Ausgangssignal der Kelvin-Sonde vorzugsweise durch ein RC-Differenzierglied differenziert



## Beschreibung

Die vorliegende Erfindung betrifft einen Gassensor zur Eestimmung der Konzentration von Gaskomponenten is einem Gasgemisch, der eine kleine Reaktionszeit 5 aufweist.

Bisher bekannte Gassensoren zur Bestimmung der Konzentration von Gaskomponenten in einem Gasgemisch weisen den Nachteil auf, daß sie für bestimmte Anwendungsbereiche, in denen beispielsweise zu Regelzwecken kleine Reaktionszeiten erforderlich sind, zu langsam arbeiten.

Der vorliegenden Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, einen Gassensor der eingangs genannten Art zu schaffen, der eine kleine Reaktionszeit aufweist, zuver- 15 lässig arbeitet und kostengünstig herzustellen ist.

Zur Lösung dieser Aufgabe wird ein Gassensor gemäß dem Oberbegriff des Patentanspruchs 1 vorgeschlagen, der durch die darin angegebenen Merkmale gekennzeichnet ist.

Vorteilhafte Weiterbildungen der Erfindung sind durch die in den Unteransprüchen angegebenen Merkmale gekennzeichnet.

Im folgenden wird die Erfindung anhand mehrerer Figuren im einzelnen beschrieben.

Fig. 1 zeigt ein Diagramm, das die Abhängigkeit einer gemessenen Regelzeit und einer Halbwertsregelzeit von der Änderung der Austrittsarbeit ΔΦ der zwei Kondensatorplatten einer Kelvin-Sonde darstellt.

Fig. 2 zeigt ein Diagramm, das den Zusammenhang 30 zwischen der Amplitude eines differenzierten Signals und eines Regelsignals darstellt.

Die Kelvin-Sonde ist im wesentlichen ein Plattenkondensator, dessen eine Platte harmonisch gegen die andere schwingt, was bedeutet, daß sich der Plattenabstand 35 periodisch ändert. Ihr Ausgangssignal ist ein Maß für die Differenz O der Austrittsarbeiten der beiden Kondensatorplatten.

Die Differenz Ø der Austrittsarbeiten kann durch einen Nullabgleich des Ausgangssignals der Sonde be- 40 stimmt werden. Dazu wird an den schwingenden Kondensator eine zu Ф entgegengesetzte Spannung U angelegt, die Φ gerade kompensiert und somit das Ausgangssignal gegen Null gehen läßt. Dieser Nullabgleich kann automatisch mittels eines geeigneten Regelkreises 45 durchgeführt werden. Die zum Abgleich nötige Regelspannung U bildet das angestrebte Meßsignal. Es ist nach der Zeit in betragsmäßig gleich der Differenz der Austrittsarbeiten der Kondensatorplatten:

$$|U| = |\Phi|$$
 (nach t<sub>R</sub>)

Ändert sich Ø z. B. durch Adsorption von Gasen an der Kondensatorplattenoberfläche, so wird innerhalb tR die Spannung U entsprechend automatisch nachgere- 55  $\frac{dU}{dt}$  |  $t = \tau - \Delta \Phi$  (2) gelt.

Eine Änderung der umgebenden Gasatmosphäre ist also prinzipiell erfaßbar.

Wenn sich die Adsorbatzusammensetzung ändert, bewirkt dies eine Änderung von Φ um ΔΦ. Die Gegen- 60 z. B.: spannung U wird um ΔU nachgeregelt, um ΔΦ zu kompensieren. AU bildet dabei das Meßsignal. Die erförderlichen Regelzeiten dafür sind groß, nämlich typischerweise ca. 10 s.

Die genannten Eigenschaften der Kelvin-Sonde las- 65 sen sich jedoch unter bestimmten Voraussetzungen vorteilhaft zur Realisierung eines Sensors für extrem schnelle Änderungen einer Gasatmosphäre verwenden.

Ausschlaggebend für die vorliegende Erfindung ist die Erkenntnis, daß die Regelzeit tR keine Funktion der zum Abgleich nötigen Gegenspannung U ist, vergl. Fig. 1:

$$t_R = t_R(U) \rightarrow t_R = t_R(\Delta U) \rightarrow t_R = t_R(\Delta \Phi)$$

Das bedeutet, daß unabhängig davon, wie groß die aktuelle Änderung  $\Delta\Phi$  durch beispielsweise Gasadsorption ist, der Nullabgleich und somit das Anlegen der entsprechenden Gegenspannung immer gleich lang dauert, nämlich tg.

Bis auf das Vorzeichen gelten folgende Äquivalenzen:

<sup>5</sup> 
$$\Delta U = \Delta \Phi \leftrightarrow \frac{\Delta U}{t_R} = \frac{\Delta \Phi}{t_R} \leftrightarrow \frac{\Delta U/a}{t_R/a} = \frac{\Delta \Phi}{t_R}$$

Daraus folgt:

$$\frac{\Delta U/a}{t_R/a} \sim \Delta \Phi$$

25 und da

$$\lim_{a\to\infty} \frac{\Delta U/a}{t_R/a} = \frac{dU}{dt} \mid t = 0$$

gilt (theoretisch) zusammengefaßt:

$$\frac{dU}{dt} \mid t = 0 - \Delta \Phi \quad (1)$$

Das heißt, tritt eine schnelle Änderung der Adsorbatzusammensetzung ein, die eine Änderung  $\Delta\Phi$  der Austrittsarbeit bewirkt, so ist die Anfangssteigerung  $\frac{dU}{dt}$  (t = 0) des Kelvin-Sondensignals ein proportionales Maß für dieses ΔΦ.

Es ist demnach nicht erforderlich, die Regelzeit ist abzuwarten, um Aufschluß über die Adsorbatzusammensetzung zu erhalten.

Vielmehr ist bereits nach einer Zeit t, die nur vom (analogen oder digitalen) Differenziervorgang abhängt, ΔΦ bzw. die Änderung der AbsorbatzusammensetzUng

Diese Differenzierzeit kann theoretisch beliebig kurz sein (lima-oot/a = 0!), jedoch ergeben sich in der Praxis Beschränkungen durch das jeweilige Signal/Rausch-Verhältnis der Anordnung:

$$\frac{dU}{dt} \mid t = \tau - \Delta \Phi \quad (2)$$

50

Für ein analoges Differenzierglied (RC-Glied) gilt

Signal S = RC 
$$\cdot \frac{dU}{dt}$$

In diesem Fall ist die Reaktionszeit t durch RC begrenzt:

5

35

 $\tau \ge RC$ 

Es sind die im folgenden angegebenen allgemeinen Maßnahmen anwendbar, um kürzere Reaktionszeiten zu erzielen:

- Es kann eine Beschleunigung des Differenziervorgangs (kleineres RC) bewirkt werden. Die Meßzeit wird dadurch direkt verkürzt, jedoch nähert sich die Amplitude des Signals S dem Rauschpegel. 10 d. h. das Signal/Rausch-Verhältnis wird kleiner. Eine Abhilfe schaffen:

- Einsatz eines schnelleren Regelkreises (eines kleineren t<sub>R</sub>). Dadurch wird  $\frac{dU}{dt}$ :  $t = \tau$  größer und somit auch das Meßsignal S. Diese Maßnahme ist leicht durchzuführen.

- Einsatz eines der Sonde nachgeschalteten Tiefpasses: Dadurch wird das Rauschen des Differenziergliedes (Hochpaß) wesentlich reduziert.

Die Grenzfrequenz des Tiefpasses muß mindestens so groß sein wie die Differenzierfrequenz (1/RC). Das Signal/Rausch-Verhältnis wird vergrößert.

- Allgemeine elektromagnetische Abschirmmaßnahmen:

Durch diese Maßnahme wird der Rauschpegel generell reduziert.

In den in Fig. 1 u. Fig. 2 gezeigten Diagrammen sind Meßergebnisse dargestellt, die unter "worst-case"-Bedingungen, d. h. ohne jede der oben genannten Verbesserungs-Maßnahmen, erzielt wurden.

Dabei zeigt sich:

- Die Regelzeit tR und insbesondere die Halbwertsregelzeit tR1/2 ist über einen weiteren Bereich von ΔΦ unabhängig, vergl. Fig. 1.

- Der als proportional abgeleitete Zusammen- 40 hang G1. (1) bzw. G1. (2) zwischen dem differenzierten Signal und der Änderung der Austrittsarbeit wird experimentell voll bestätigt, vergl. Fig. 2. - Die Regelzeit tR betrug ca. 7 s, während die durch den (unverminderten) Rauschpegel begrenz- 45 te Differenzierzeit  $\tau$  = RC nur etwa 18 ms lang war.

Zusammengefaßt ergibt sich: Selbst kleine Änderungen ∆Ф der Austrittsarbeit von ≤ 50 0.1 eV sind mit einer Meßrate von 50Hz erfaßbar. Die Meßrate ist um 2 1/2 Größenordnungen erhöht.

Durch die genannten Maßnahmen zur Verbesserung des Signal/Rausch-Verhältnisses ist die Erfassung kleiner  $\Delta\Phi$  bei einer Meßrate von ≥ 500 Hz ermöglicht.

## Patentansprüche

1. Gassensor zur Bestimmung der Konzentration von Gaskomponenten in einem Gasgemisch, der 60 eine kleine Reaktionszeit aufweist, dadurch gekennzeichnet, daß als Sensorelement eine Kelvin-Sonde vorgesehen ist, deren Schwingungsverhalten durch die Adsorbatzusammensetzung des zu bewertenden Gasgemisches beeinflußbar ist, und daß 65 das Ausgangssignal der Kelvin-Sonde, das durch einen Nullabgleich durch eine von einem Spannungs-Regelkreis zugeführte Spannung gewonnen

ist, als Maß für die Differenz O der Austrittsarbeiten der Kondensatorplatten der Kelvin-Sonde und damit mittelbar für die Adsorbatzusammensetzung des Gasgemisches benutzt wird, wobei das Ausgangssignal der Kelvin-Sonde vorzugsweise durch ein RC-Differenzierglied differenziert wird.

2. Gassensor nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Regelkreis eine relativ kleine

Zeitkonstante aufweist.

3. Gassensor nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß der Kelvin-Sonde ein Tiefpaß zur Verminderung des Rauschens des Differenzier-

gliedes nachgeschaltet ist.

4. Gassensor nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß zur weiteren Verminderung des Rauschens eine hochwirksame elektromagnetische Abschirmung der Bauteile des Gassensors vorgesehen ist.

Hierzu 1 Seite(n) Zeichnungen

Nummer: Int. Cl.<sup>5</sup>: Offenlegungstag: DE 42 24 218 A G 01 N 27/22

